










## Process for separating mixtures of crude, water-containing amines originating from the amine synthesis

**Patent number:** EP1312599  
**Publication date:** 2003-05-21  
**Inventor:** WOELFERT ANDREAS DR (DE); RUETTER HEINZ DR (DE); RITTINGER STEFAN DR (MY); WEHINGER MARK (DE); ALEMANY AURELIE (DE); SCHMIDT WILLI (DE)  
**Applicant:** BASF AG (DE)  
**Classification:**  
- **International:** **C07C209/86; C07D207/04; C07D211/04; C07D295/03; C07C211/04; C07C211/08; C07C209/00; C07D207/00; C07D211/00; C07D295/00; C07C211/00; (IPC1-7): C07C209/86; C07C211/08; C07D207/04; C07D211/12; C07D265/30**  
- **European:** C07C209/86; C07D207/04; C07D211/04; C07D295/02B3B  
**Application number:** EP20020024433 20021029  
**Priority number(s):** DE20011053411 20011030

**Also published as:**

 US6986833 (B2)  
 US2003089591 (A1)  
 JP2003210902 (A)  
 DE10153411 (A1)  
 EP1312599 (B1)

**Cited documents:**

 EP0034400  
 EP0881211  
 DE2723474  
 DE2902302

**Report a data error here**

**Abstract of EP1312599**

Separation of mixture of amine(s), water, low-boiling fraction and optionally high-boiling fraction includes optional distillative separation of low and high-boiling fractions, extraction of mixture with aqueous sodium hydroxide solution; and distillation of resultant aqueous-organic phase to recover anhydrous amine(s) from sump or side in separation part of column and amine/water azeotrope. <??>Separation of a mixture containing amine(s) (I), water, low-boiling fraction (II) and optionally high-boiling fraction (III) comprises: <??>(i) optional distillative separation of a first low-boiling fraction; <??>(ii) optional distillative separation of a first high-boiling fraction; <??>(iii) extraction of the mixture with aqueous sodium hydroxide (NaOH) solution, giving a first aqueous phase containing NaOH solution and a second aqueous-organic phase (IV) containing amines, other low-boiling fractions and optionally other high-boiling fractions; and <??>(iv) distillation of the aqueous-organic phase to recover anhydrous amines as sump discharge or side discharge in the separation part of the column, an amine/water azeotrope, which is recycled to (iii), as side discharge in the concentration part and further low-boiling fraction as top discharge.

Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide

THIS PAGE BLANK (USPTO)

(19)



Europäisches Patentamt  
European Patent Office  
Office européen des brevets



(11)

**EP 1 312 599 A1**

(12)

## EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG

(43) Veröffentlichungstag:  
21.05.2003 Patentblatt 2003/21

(51) Int Cl.7: **C07C 209/86**, C07C 211/08,  
C07D 211/12, C07D 207/04,  
C07D 265/30

(21) Anmeldenummer: **02024433.1**

(22) Anmeldetag: **29.10.2002**

(84) Benannte Vertragsstaaten:  
**AT BE BG CH CY CZ DE DK EE ES FI FR GB GR**  
**IE IT LI LU MC NL PT SE SK TR**  
Benannte Erstreckungsstaaten:  
**AL LT LV MK RO SI**

(30) Priorität: **30.10.2001 DE 10153411**

(71) Anmelder: **BASF Aktiengesellschaft**  
**67063 Ludwigshafen (DE)**

(72) Erfinder:  
• **Wölfert, Andreas, Dr.**  
**74906 Bad Rappenau (DE)**  
• **Rütter, Heinz, Dr.**  
**67126 Hochdorf-Assenheim (DE)**

• **Rittinger, Stefan, Dr.**  
**25050 Kuantan, Pahang (MY)**  
• **Wehinger, Mark**  
**68229 Mannheim (DE)**  
• **Aleman, Aurelie**  
**68159 Mannheim (DE)**  
• **Schmidt, Willi**  
**67069 Ludwigshafen (DE)**

(74) Vertreter: **Isenbruck, Günter, Dr. et al**  
**Isenbruck, Bösl, Hörschler, Wichmann, Huhn,**  
**Patentanwälte**  
**Theodor-Heuss-Anlage 12**  
**68165 Mannheim (DE)**

(54) **Verfahren zur Auftrennung von wasserhaltigen Rohamingemischen aus der Aminsynthese**

(57) Verfahren zur Auftrennung eines aminhaltigen Gemischs, das ein oder mehrere Amine, Wasser, Leichtsieder und gegebenenfalls Schwersieder enthält, mit den Schritten (i) bis (v):

(i) gegebenenfalls destillative Abtrennung einer (ersten) Leichtsiederfraktion von dem aminhaltigen Gemisch,

(ii) gegebenenfalls destillative Abtrennung einer (ersten) Schwersiederfraktion von dem aminhaltigen Gemisch,

(iii) Extraktion des aminhaltigen Gemischs mit Natronlauge unter Gewinnung einer wässrigen, Natronlauge enthaltenden ersten Phase und einer wässrig-organischen, Amin, (weitere) Leichtsieder und gegebenenfalls (weitere) Schwersieder enthaltenden zweiten Phase,

(iv) Destillation der wässrig-organischen zweiten Phase unter Gewinnung von im wesentlichen wasserfreiem Amin als Sumpfatzug oder Seitenatzug im Abtriebsteil der Destillationskolonne, einem Amin/Wasser-Azeotrop als Seitenatzug im Verstärkungsteil der Kolonne und einer (weiteren) Leichtsiederfraktion als Kopfatzug, und Rückführung des Amin/Wasser-Azeotrops in den Extraktionsschritt (iii),

(v) gegebenenfalls weitere Aufreinigung oder Auftrennung des im wesentlichen wasserfreien Amins.

**EP 1 312 599 A1**

**Beschreibung**

**[0001]** Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Auftrennung eines Gemischs, das ein oder mehrere Amine, Wasser, Leichtsieder und gegebenenfalls Schwersieder enthält.

**[0002]** Bei der Umsetzung von Ammoniak, primären oder sekundären Aminen mit Alkoholen oder mit Aldehyden in Gegenwart von Wasserstoff entsteht als Reaktionsprodukt unter anderem Wasser, welches häufig mit dem gebildeten Produkt-Amin ein azeotrop siedendes Amin/Wasser-Gemisch bildet. Daneben liegen in dem Produktgemisch Leichtsieder mit niedrigerem Siedepunkt als dem des Amin/Wasser-Azeotrops, beispielsweise unumgesetzter Ammoniak oder Edukt-Amin, und Schwersieder mit höherem Siedepunkt als dem des Produkt-Amins, beispielsweise höhermolekulare Nebenprodukte, vor.

**[0003]** GB 1,102,370 beschreibt ein Verfahren der Extraktivdestillation eines Ethylendiamin/Wasser-Gemischs, bei dem in einer ersten Destillationskolonne das Ethylen/Wasser-Rohgemisch verdampft und der aufsteigende Dampf mit im Gegenstrom fließender wässriger Natronlauge in Kontakt gebracht wird. Am Kopf der ersten Kolonne wird ein wasserarmes Ethylendiamin/Wasser-Gemisch mit einer Aminkonzentration oberhalb des azeotropen Punktes erhalten, das in einer zweiten Kolonne durch einfache Rektifikation weiter aufdestilliert wird. Am Kopf der zweiten Kolonne wird reines Ethylendiamin erhalten, am Sumpf der zweiten Kolonne ein Ethylendiamin/Wasser-Gemisch, das mit dem Rohgemisch vereinigt und in die Extraktivdestillation zurückgeführt wird.

**[0004]** DE-A 29 02 302 beschreibt ein Verfahren zur Trennung von Ethylamin-Gemischen, bei dem ein Diethylamin, Triethylamin, Ethanol, Wasser und gegebenenfalls Monoethylamin enthaltendes Gemisch mit Wasser und einem mit Wasser nicht mischbaren Lösungsmittel extrahiert wird, wobei eine wässrige und eine mit Wasser nicht mischbare Phase erhalten werden. Die beiden Phasen werden getrennt und destillativ weiter aufgearbeitet. Als mit Wasser nicht mischbare Lösungsmittel werden n-Butan, n-Hexan und Cumol eingesetzt.

**[0005]** DE-A 27 23 474 beschreibt ein Verfahren zur Auftrennung eines Wasser, Mono-, Di- und Triethylamin enthaltenden Gemischs, bei dem durch Destillation ein im wesentlichen wasserfreies Gemisch aus Mono- und Diethylamin und Triethylamin abgetrennt und durch Destillation Monoethylamin von dem wasserfreien Gemisch aus Mono- und Diethylamin abgetrennt wird.

**[0006]** EP-A 0 881 211 beschreibt ein Verfahren zur Herstellung von wasserfreiem 2-Amino-1-methoxypropan, bei dem in einem Extraktionsschritt ein 2-Amino-1-methoxypropan enthaltendes wässriges Reaktionsgemisch mit Natronlauge unter Ausbildung einer Natronlauge enthaltenden wässrigen Phase und einer 1-Amino-1-methoxypropan enthaltenden Phase versetzt wird, die wässrige Phase abgetrennt und in einem Destillationsschritt die 2-Amino-1-methoxypropan enthaltende Phase destilliert wird, wobei zuerst ein Azeotrop aus Wasser und 2-Amino-1-methoxypropan gewonnen wird, das in den Extraktionsschritt zurückgeführt wird, und dann wasserfreies 2-Amino-1-methoxypropan gewonnen wird.

**[0007]** Aufgabe der Erfindung ist, ein verbessertes Verfahren zur Auftrennung von wasserhaltigen Rohamingemischen aus der Aminsynthese bereitzustellen, das für eine Vielzahl unterschiedlicher Rohamingemische geeignet ist.

**[0008]** Gelöst wird die Aufgabe durch ein Verfahren zur Auftrennung eines aminhaltigen Gemischs, das ein oder mehrere Amine, Wasser, Leichtsieder und gegebenenfalls Schwersieder enthält, mit den Schritten (i) bis (v):

(i) gegebenenfalls destillative Abtrennung einer (ersten) Leichtsiederfraktion von dem aminhaltigen Gemisch,

(ii) gegebenenfalls destillative Abtrennung einer (ersten) Schwersiederfraktion von dem aminhaltigen Gemisch,

(iii) Extraktion des aminhaltigen Gemischs mit Natronlauge unter Gewinnung einer wässrigen, Natronlauge enthaltenden ersten Phase und einer wässrig-organischen, Amin-, (weitere) Leichtsieder und gegebenenfalls (weitere) Schwersieder enthaltenden zweiten Phase,

(iv) Destillation der wässrig-organischen zweiten Phase unter Gewinnung von im wesentlichen wasserfreiem Amin als Sumpfabzug oder Seitenabzug im Abtriebsteil der Destillationskolonne, einem Amin/Wasser-Azeotrop als Seitenabzug im Verstärkungsteil der Kolonne und einer (weiteren) Leichtsiederfraktion als Kopfabzug, und Rückführung des Amin/Wasser-Azeotrops in den Extraktionsschritt (iii),

(v) gegebenenfalls weitere Aufreinigung oder Auftrennung des im wesentlichen wasserfreien Amins.

**[0009]** Das Verfahren wird kontinuierlich durchgeführt. Durch die Entnahme einer Leichtsiederfraktion als Kopfabzug der Destillationskolonne in Schritt (iv) wird eine Anreicherung von Leichtsiedern durch die Rückführung von Amin/Wasser-Azeotrop in den Extraktionsschritt (iii) bei kontinuierlicher Betriebsweise vermieden. Unter "Amin" wird auch ein Gemisch aus mehreren Aminen verstanden.

**[0010]** Optional kann vor dem Extraktionsschritt (iii) eine Schwersiederabtrennung (ii) durchgeführt werden, bevor-

zugt wird sie durchgeführt. Überraschender Weise wird dadurch die unerwünschte Bildung von Feststoffen im Extraktionsschritt (iii) vermieden.

**[0011]** Der Schwersiederabtrennung (ii) kann eine erste Leichtsiederabtrennung (i) vorgeschaltet sein. Bevorzugt wird diese durchgeführt, insbesondere wenn bei der Aminsynthese mit einem Überschuss an Edukt-Amin gearbeitet wird.

**[0012]** Im wesentlichen wasserfreies Amin kann im Destillationsschritt (iii) als Sumpfabzug oder aber als Seitenabzug im Abtriebsteil der Destillationskolonne erhalten werden. Besonders bevorzugt ist eine Verfahrensvariante, bei der im wesentlichen wasserfreies Amin als Seitenabzug im Abtriebsteil der Kolonne gewonnen und weitere Schwersieder enthaltendes Amin als Sumpfabzug gewonnen werden, wobei dieser Sumpfabzug in die Schwersiederabtrennung (ii) zurückgeführt wird.

**[0013]** Das im Destillationsschritt (iv) anfallende, im wesentlichen wasserfreie Amin kann in einem nachgeschalteten Destillationsschritt (v) weiter aufgereinigt werden oder aufgetrennt werden. Ein solcher Destillationsschritt ist zur Gewinnung der reinen Amine erforderlich, wenn das Ausgangsgemisch zwei oder mehr Amine enthält, die mit Wasser Azeotrope mit stark ähnlichem Siedepunkt bilden. Beispiele hierfür sind Azeotrope, deren Siedepunkte sich um nicht mehr als 10 °C unterscheiden.

**[0014]** Nachstehend werden zwei Ausführungsformen der Erfindung näher erläutert.

**[0015]** Unter Bezugnahme auf Figur 1 wird der aufzutrennende Reaktionsaustrag der Aminherstellung als Zustrom 1 einer Leichtsiederabtrennungskolonnen a zugeführt. Leichtsieder sind beispielsweise unumgesetztes Edukt-Amin. Die Leichtsiederabtrennungskolonnen wird im allgemeinen bei einem Druck von 1 bis 40 bar absolut, bevorzugt von 10 bis 30 bar absolut, und einer Temperatur von im allgemeinen 20 - 300 °C, bevorzugt von 30 bis 250 °C betrieben. Die Zahl der theoretischen Stufen beträgt im allgemeinen 3 bis 80, bevorzugt 10 bis 30.

**[0016]** Am Kopf der Leichtsiederkolonne fällt ein Großteil der Leichtsieder als Kopfabzugsstrom 2 an, der in die Aminsynthese zurückgeführt werden kann. Der Sumpfabzugsstrom 3 wird der Schwersiederabtrennungskolonnen b mit im allgemeinen 3 bis 80, bevorzugt 10 bis 30 theoretischen Stufen zugeführt und bei einem Druck von im allgemeinen 0,15 bis 40 bar absolut, bevorzugt 1 bis 5 bar absolut, und einer Temperatur von im allgemeinen -20 bis 300 °C, bevorzugt 30 bis 250 °C destilliert. Als Sumpfabzugsstrom 4 fallen Schwersieder an, die aus dem Verfahren ausgeschleust werden. Schwersieder sind beispielsweise Nebenprodukte mit höherem Molekulargewicht als die gewünschten Produkt-Amine. Als Kopfabzugsstrom 5 fällt ein Amin/Wasser-Azeotrop an, das noch Spuren von Leichtsiedern und Schwersiedern enthält. Durch die Schwersiederabtrennung kommt es nicht zu einer Mulmbildung im nachgeschalteten Extraktor c.

**[0017]** Der Kopfabzugsstrom 5 wird mit dem Seitenabzugsstrom 9 der Azeotropabtrennungskolonnen d vereinigt und dem Extraktor c zugeführt. Der Extraktor c kann ein- oder mehrstufig ausgebildet sein. Ein einstufiger Extraktor c ist beispielsweise ein einzelner Mixer-Settler-Extraktor. Mehrstufige Extraktoren c sind beispielsweise Extraktionskolonnen oder Extraktorkaskaden. Als Extraktionskolonnen eignen sich beispielsweise Füllkörper-, Siebboden-, Kaskaden-, Pulsations-, Rotations- und Zentrifugalkolonnen. Eine Extraktorkaskade sind beispielsweise mehrere hintereinander geschaltete Mixer-Settler-Extraktoren, die auch platzsparend als Turmextraktor oder Kastenextraktor ausgeführt sein können. Vorzugsweise ist der Extraktor c mehrstufig, besonders bevorzugt eine Gegenstrom-Extraktionskolonne mit im allgemeinen 1 bis 25, bevorzugt 4 bis 10 theoretischen Trennstufen. Diese wird im allgemeinen bei einem Druck betrieben, bei dem alle Komponenten des Extraktionsgemischs oberhalb ihres Siedepunktes vorliegen. Die Temperatur wird so gewählt, dass keine der Komponenten des Extraktionsgemischs oberhalb ihres Siedepunktes vorliegt, und sich ferner eine Viskosität der beiden Phasen einstellt, bei der eine Dispergierung der beiden Phasen problemlos möglich ist. Die Temperatur beträgt im allgemeinen 5 bis 200 °C, bevorzugt 20 bis 70 °C, beispielsweise 40 bis 50 °C. Natronlauge wird als Zustrom 6 zugegeben. Im allgemeinen beträgt die Konzentration der Natronlauge 1 bis 75 Gew.-%, bevorzugt 25 bis 50 Gew.-%. Nach Phasentrennung wird die wässrige, Natronlauge enthaltende Phase als Abstrom 7 aus dem Verfahren ausgeschleust.

**[0018]** Die wässrig-organische, Amin enthaltende Phase wird als Strom 8 der Azeotropabtrennungskolonnen d zugeführt. Die Azeotropabtrennungskolonnen weist im allgemeinen 3 bis 80, vorzugsweise 10 bis 30 theoretische Stufen auf und wird im allgemeinen bei einem Druck von 1 bis 40 bar, bevorzugt 2 bis 8 bar und einer Temperatur von -20 bis 300 °C, bevorzugt 50 bis 120 °C betrieben. Im Verstärkungsteil dieser Kolonne wird als Seitenabzugsstrom 9 ein Amin/Wasser-Azeotrop erhalten und mit dem Kopfabzugsstrom 5 der Schwersiederabtrennung vereinigt. Als Kopfabzugsstrom 10 werden weitere Leichtsieder erhalten. Als Sumpfabzugsstrom 11 wird wasserfreies Amin erhalten, das noch Spuren von Schwersiedern enthalten kann. Der Sumpfabzugsstrom 11 kann in der Reindestillationskolonnen e weiter aufdestilliert werden, wobei reines Amin als Kopfabzugsstrom 12 und weitere Schwersieder als Sumpfabzugsstrom 13 erhalten werden.

**[0019]** Unter Bezugnahme auf Figur 2 wird eine Variante des oben beschriebenen Verfahrens erläutert. Dabei wird der Azeotropabtrennungskolonnen wasserfreies Amin nicht als Sumpfabzugsstrom, sondern als Seitenabzugsstrom 12 entnommen. Als Sumpfabzugsstrom 11 wird ein Amin mit erhöhtem Gehalt an Schwersiedern entnommen, mit dem Sumpfabzugsstrom 3 der Leichtsiederabtrennung vereinigt und in die Schwersiederabtrennung zurückgeführt. Vor-

zugsweise beträgt der Sumpfabzugsstrom 11 0,1 bis 20 Gew.-% der Summe der Ströme 11 und 12.

**[0020]** Der Seitenabzugsstrom 11 kann in einer nachgeschalteten Reindestillationskolonne weiter aufgetrennt werden. Dies ist zur Gewinnung reiner Amine erforderlich, wenn im Ausgangsgemisch zwei oder mehr Amine vorliegen, die mit Wasser Azeotrope mit stark ähnlichen Siedepunkten bilden. Beispiele für solche Gemische sind N-Methylmorpholin/N-Ethylmorpholin/Wasser, Pyrrolidin/N-Methylpyrrolidin/Wasser und Piperidin/N-Methylpiperidin/Wasser.

**[0021]** Die nach dem erfindungsgemäßen Verfahren aufzutrennenden Ausgangsgemische können in ihrer Zusammensetzung stark variieren und enthalten im allgemeinen pro mol Produkt-Amin 0 bis 9 mol, bevorzugt 0 bis 3 mol Leichtsieder, 1 bis 10 mol, bevorzugt 1 bis 4 mol Wasser und, bezogen auf die Summe aller Komponenten des Ausgangsgemischs, 2 bis 20 Gew.-% Schwersieder.

**[0022]** Beispiele für nach dem erfindungsgemäßen Verfahren aufzutrennende Ausgangsgemische sind:

- die bei der Herstellung von Dimethylpropylamin aus Dimethylamin und Propionaldehyd in Gegenwart von Wasserstoff oder aus Dimethylamin und Propanol erhaltenen Produktgemische. Diese können als Leichtsieder unumgesetztes Dimethylamin sowie aus diesem durch Disproportionierung gebildetes Monomethylamin und Trimethylamin enthalten. Wird bei der Herstellung von Propionaldehyd ausgegangen, kann das Ausgangsgemisch die durch Reaktion von 2 Molekülen Propionaldehyd und nachfolgende Aminierung und/oder Hydrierung gebildeten Verbindungen 2-Methylpent-2-enaldehyd, 2-Methylvaleraldehyd, Dimethyl(2-methylpent-2-enyl)amin und Dimethyl(2-methylpentyl)amin als Schwersieder enthalten.
- das bei der Herstellung von Piperidin aus 1,5-Pentandiol und Ammoniak erhaltene Produktgemisch. Dieses kann als Leichtsieder unumgesetzten Ammoniak enthalten. Als Schwersieder können 2-Methylpentandiol, Dipiperidinylpentan und 2-Methylpiperidin enthalten sein.
- das bei der Herstellung von N-Methylpiperidin aus 1,5-Pentandiol und Methylamin anfallende Produktgemisch. Als Leichtsieder können alle oben genannten Methylamine enthalten sein. Schwersieder sind beispielsweise die Reaktionsprodukte von 1,5-Pentandiol mit einem oder zwei Molekülen Dimethylamin.
- das bei der Herstellung von Morpholin aus Diethylenglykol und Ammoniak anfallende Produktgemisch. Leichtsieder ist Ammoniak, Schwersieder ist beispielsweise Dimorpholinodiglykol.
- das bei der Herstellung von N-Methylmorpholin aus Diethylenglykol und Methylamin anfallende Produktgemisch. Als Leichtsieder können alle oben genannten Methylamine enthalten sein. Schwersieder sind beispielsweise die Reaktionsprodukte von Diethylenglykol mit einem oder zwei Molekülen Dimethylamin.
- das bei der Herstellung von Pyrrolidin aus 1,4-Butandiol und Ammoniak erhaltene Produktgemisch. Leichtsieder ist Ammoniak, Schwersieder beispielsweise die durch weitere Umsetzung von gebildetem Pyrrolidin mit unumgesetztem 1,4-Butandiol gebildeten Produkte.
- das bei der Herstellung von N-Methylpyrrolidin aus 1,4-Butandiol und Methylamin erhaltene Produktgemisch. Als Leichtsieder können alle oben genannten Methylamine enthalten sein. Schwersieder sind beispielsweise die Reaktionsprodukte von 1,4-Butandiol mit einem oder zwei Molekülen Dimethylamin.

**[0023]** Die Erfindung wird durch das nachstehende Beispiel näher erläutert.

#### Beispiel

**[0024]** Das bei der Synthese von Piperidin aus Ammoniak und Pentandiol erhaltene Produktgemisch wird nach dem Verfahren gemäß Figur 1 aufbereitet. Der Massenstrom und die Zusammensetzung des Ausgangsgemischs (Strom 1) sowie der anderen bei der Aufarbeitung auftretenden Ströme sind in der nachfolgenden Tabelle angegeben. Das Gemisch wird bei 21 bar in einer Leichtsiederabtrennungskolonnen mit 22 theoretischen Böden destilliert. Am Kopf der Kolonne wird Ammoniak abgezogen (Strom 2). Die Sumpftemperatur beträgt 204 °C. Die Kopf-temperatur beträgt 46 °C. Der Sumpfaus- trag der Leichtsiederkolonne (Strom 3) wird anschließend in einer Schwersiederabtrennungskolonnen mit 25 theoretischen Böden bei 1 bar aufdestilliert. Am Sumpf wird ein Strom, der hauptsächlich Dipiperidinylpentan, 2-Methylpiperidin und 2-Methylpentandiol enthält, abgezogen (Strom 4). Der Kopf- abzug (Strom 5) enthält Wasser, Piperidin und 2-Methylpiperidin. Die Sumpftemperatur beträgt 176 °C. Die Kopf-temperatur beträgt 95 °C. Der Kopf- abzugsstrom der Schwersiederabtrennungskolonnen wird mit dem Seitenabzugsstrom (Strom 9) der Azeotropdestillationskolonne vereinigt und der bei Normaldruck arbeitenden Extraktionskolonne mit 10 theoretischen Trennstufen zugeführt. Die Extraktion wird bei Normaldruck mit 50 gew.-%-iger Natronlauge durchgeführt, die am Kopf der Extrakti-

onskolonne zugegeben wird. Die Sumpftemperatur beträgt 55 °C. Die Kopftemperatur beträgt 39 °C. Als organische Phase wird am Kopf der Extraktionskolonne ein wasserarmes Gemisch mit einem Restwassergehalt von 2 Massenprozent von Piperidin und 2-Methylpiperidin abgezogen (Strom 8), das der Azeotropdestillationskolonne mit 18 theoretischen Böden zugeführt wird. Diese arbeitet bei Normaldruck. Die Sumpftemperatur beträgt 113 °C. Die Kopftemperatur beträgt 95 °C. Am dritten Boden von oben werden im Seitenabzug das Azeotrop Wasser/Piperidin und Spuren von 2-Methylpiperidin (Strom 9) abgezogen und mit dem Kopfabzugsstrom der Schwersiederabtrennung vereinigt. Der Sumpfabzugsstrom (Strom 11) der Azeotropdestillationskolonne wird der bei Normaldruck arbeitenden Reindestillationskolonne zugeführt. Am Kopf der Reindestillationskolonne fällt der Produktstrom an, dessen Hauptkomponente Piperidin ist (Strom 12). Am Sumpf wird ein Strom (Strom 13) abgetrennt, der hauptsächlich 2-Methylpiperidin enthält. Die Sumpftemperatur beträgt 123 °C. Die Kopftemperatur beträgt 109 °C. Das Verfahren wurde über einen Zeitraum von 40 Tagen ohne Feststoffbildung in der Extraktionskolonne und ohne Aufpegelung von Leichtsiedern durchgeführt.

15

20

25

30

35

40

45

50

55

Tabelle

*Angaben in kg/h												
Strom *	1	2	3	4	5	8	9	10	11	12	13	
Wasser	1,136	0,000	1,136	0,000	1,136	0,054	0,050	0,004	0,001	0,001	0,000	
NH3	2,755	2,755	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
Piperidin	2,507	0,000	2,507	0,003	2,505	2,606	0,105	0,009	2,492	2,480	0,012	
2-Methyl-pentandiol	0,104	0,000	0,104	0,104	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
2-Methyl-piperidin	0,084	0,000	0,084	0,044	0,040	0,040	0,000	0,000	0,040	0,003	0,037	
Dipiperidinyl-pentan	0,098	0,000	0,098	0,098	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	
Gesamtmenge	6,683	2,755	3,028	0,248	3,680	2,700	0,155	0,013	2,532	2,483	0,049	



# Patentansprüche

1. Verfahren zur Auftrennung eines aminhaltigen Gemischs, das ein oder mehrere Amine, Wasser, Leichtsieder und gegebenenfalls Schwertsieder enthält, mit den Schritten (i) bis (v):
  - (i) gegebenenfalls destillative Abtrennung einer (ersten) Leichtsiederfraktion von dem aminhaltigen Gemisch,
  - (ii) gegebenenfalls destillative Abtrennung einer (ersten) Schwertsiederfraktion von dem aminhaltigen Gemisch,
  - (iii) Extraktion des aminhaltigen Gemischs mit Natronlauge unter Gewinnung einer wässrigen, Natronlauge enthaltenden ersten Phase und einer wässrig-organischen, Amin, (weitere) Leichtsieder und gegebenenfalls (weitere) Schwertsieder enthaltenden zweiten Phase,
  - (iv) Destillation der wässrig-organischen zweiten Phase unter Gewinnung von im wesentlichen wasserfreiem Amin als Sumpfabzug oder Seitenabzug im Abtriebsteil der Destillationskolonne, einem Amin/Wasser-Azeotrop als Seitenabzug im Verstärkungsteil der Kolonne und einer (weiteren) Leichtsiederfraktion als Kopfabzug, und Rückführung des Amin/Wasser-Azeotrops in den Extraktionsschritt (iii),
  - (v) gegebenenfalls weitere Aufreinigung oder Auftrennung des im wesentlichen wasserfreien Amins.
2. Verfahren nach Anspruch 1, **dadurch gekennzeichnet, dass** Schritt (ii) durchgeführt wird.
3. Verfahren nach Anspruch 2, **dadurch gekennzeichnet, dass** in Schritt (iv) im wesentlichen wasserfreies Amin als Seitenabzug im Abtriebsteil der Kolonne gewonnen wird und weitere Schwertsieder enthaltendes Amin als Sumpfabzug gewonnen wird und dieser Sumpfabzug in Schritt (ii) zurückgeführt wird.
4. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 3, **dadurch gekennzeichnet, dass** der Extraktionsschritt (iii) mehrstufig als Gegenstromextraktion in einer Extraktionskolonne mit 1 bis 25 theoretischen Trennstufen durchgeführt wird.
5. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 4, **dadurch gekennzeichnet, dass** der Destillationsschritt (iv) in einer Destillationskolonne mit 3 bis 80 Stufen bei einem Druck von 1 bis 40 bar und einer Temperatur von -20 bis 300 °C durchgeführt wird.
6. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 5, **dadurch gekennzeichnet, dass** das aufzutrennende Gemisch das bei der Herstellung von Dimethylpropylamin aus Dimethylamin und Propionaldehyd in Gegenwart von Wasserstoff oder aus Dimethylamin und Propanol erhaltene Produktgemisch ist.
7. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 5, **dadurch gekennzeichnet, dass** das aufzutrennende Gemisch das bei der Herstellung von Piperidin bzw. N-Methylpiperidin aus 1,5-Pentandiol und Ammoniak bzw. Methylamin erhaltene Produktgemisch ist.
8. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 5, **dadurch gekennzeichnet, dass** das aufzutrennende Gemisch das bei der Herstellung von Morpholin bzw. N-Methylmorpholin aus Diethylenglykol und Ammoniak bzw. Methylamin anfallende Produktgemisch ist.
9. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 5, **dadurch gekennzeichnet, dass** das aufzutrennende Gemisch das bei der Herstellung von Pyrrolidin bzw. N-Methylpyrrolidin aus 1,4-Butandiol und Ammoniak bzw. Methylamin erhaltene Produktgemisch ist.

FIG.1

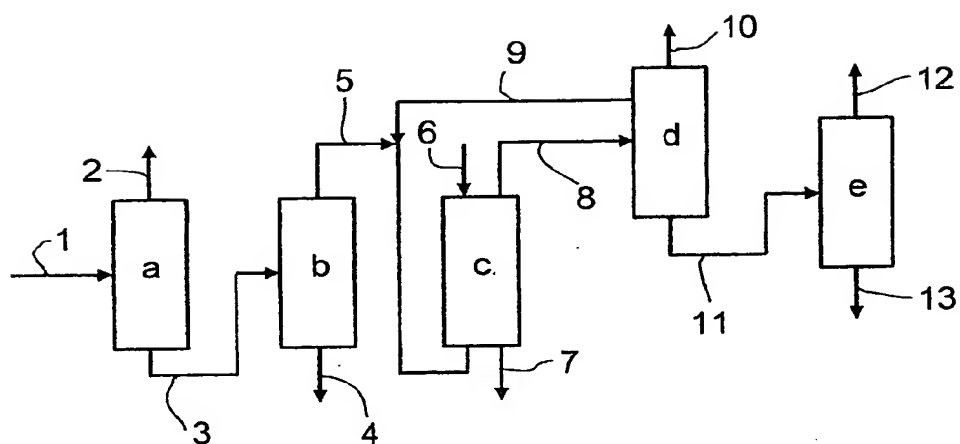
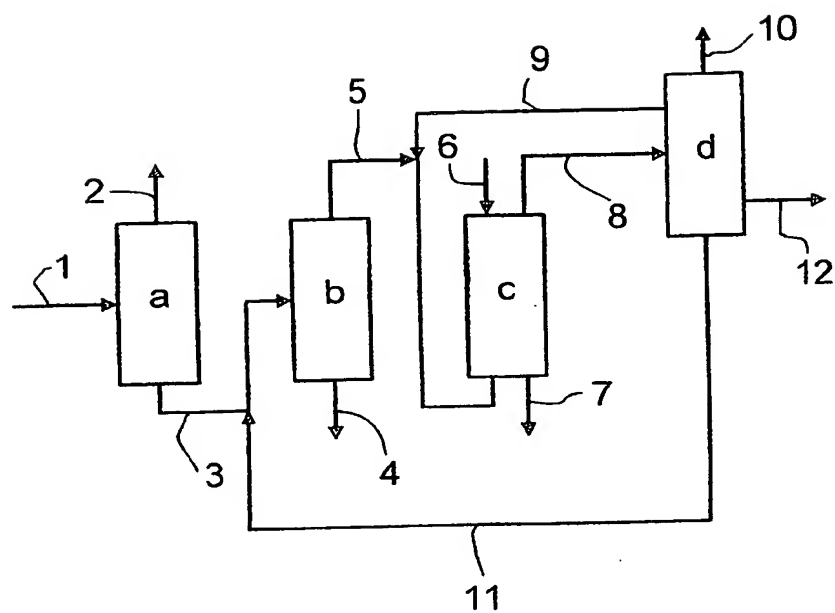


FIG.2





Europäisches  
Patentamt

## EUROPÄISCHER RECHERCHENBERICHT

Nummer der Anmeldung  
EP 02 02 4433

EINSCHLÄGIGE DOKUMENTE			
Kategorie	Kennzeichnung des Dokuments mit Angabe, soweit erforderlich, der maßgeblichen Teile	Betrifft Anspruch	KLASSIFIKATION DER ANMELDUNG (Int.Cl.7)
D,X	EP 0 034 400 A (ICI PLC) 26. August 1981 (1981-08-26) * Seite 3, Zeile 6 - Seite 3, Zeile 22; Ansprüche; Beispiele *	1,4-9	C07C209/86 C07C211/08 C07D211/12 C07D207/04 C07D265/30
A	*das ganze Dokument*	2,3	
A	--- EP 0 881 211 A (BASF AG) 2. Dezember 1998 (1998-12-02) * Seite 3, Zeile 31 - Seite 4, Zeile 5 *	1-9	
D,A	--- DE 27 23 474 A (ICI LTD) 15. Dezember 1977 (1977-12-15) * Ansprüche; Beispiele *	1-9	
D,A	--- DE 29 02 302 A (ICI LTD) 26. Juli 1979 (1979-07-26) * Ansprüche; Beispiele *	1-9	
			RECHERCHIERTE SACHGEBIETE (Int.Cl.7)
			C07C C07D
Der vorliegende Recherchenbericht wurde für alle Patentansprüche erstellt			
Forscherort <b>MÜNCHEN</b>		Abschlußdatum der Recherche <b>12. Februar 2003</b>	Prüfer <b>Österle, C</b>
KATEGORIE DER GENANNTEN DOKUMENTE		T : der Erfindung zugrunde liegende Theorien oder Grundsätze E : älteres Patendokument, das jedoch erst am oder nach dem Anmeldedatum veröffentlicht worden ist D : in der Anmeldung angeführtes Dokument L : aus anderen Gründen angeführtes Dokument	
X : von besonderer Bedeutung allein betrachtet Y : von besonderer Bedeutung in Verbindung mit einer anderen Veröffentlichung derselben Kategorie A : technologischer Hintergrund O : mündliche Offenbarung P : Zwischenliteratur		& : Mitglied der gleichen Patentfamilie, übereinstimmendes Dokument	

EPO FORM 1503 03.82 (P04C03)

**ANHANG ZUM EUROPÄISCHEN RECHERCHENBERICHT  
ÜBER DIE EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG NR.**

EP 02 02 4433

In diesem Anhang sind die Mitglieder der Patentfamilien der im obengenannten europäischen Recherchenbericht angeführten Patentdokumente angegeben.  
Die Angaben über die Familienmitglieder entsprechen dem Stand der Datei des Europäischen Patentamts am  
Diese Angaben dienen nur zur Unterrichtung und erfolgen ohne Gewähr.

12-02-2003

Im Recherchenbericht angeführtes Patentdokument	Datum der Veröffentlichung	Mitglied(er) der Patentfamilie	Datum der Veröffentlichung
EP 0034400 A	26-08-1981	BR 8100388 A	11-08-1981
		DE 3174598 D1	19-06-1986
		EP 0034400 A2	26-08-1981
		JP 1608567 C	28-06-1991
		JP 2034937 B	07-08-1990
		JP 56127336 A	06-10-1981
		US 4407703 A	04-10-1983
EP 0881211 A	02-12-1998	DE 19722700 A1	03-12-1998
		US 5910612 A	08-06-1999
		DE 59800237 D1	21-09-2000
		EP 0881211 A1	02-12-1998
		ES 2150805 T3	01-12-2000
		JP 11049733 A	23-02-1999
DE 2723474 A	15-12-1977	GB 1578026 A	29-10-1980
		BE 854764 A1	17-11-1977
		DE 2723474 A1	15-12-1977
		FR 2352788 A1	23-12-1977
		IT 1077188 B	04-05-1985
		JP 1438742 C	19-05-1988
		JP 52144607 A	02-12-1977
		JP 61026535 B	20-06-1986
		US 4152219 A	01-05-1979
DE 2902302 A	26-07-1979	BE 873606 A1	19-07-1979
		DE 2902302 A1	26-07-1979
		ES 477118 A1	16-10-1979
		FR 2415093 A1	17-08-1979
		GB 2012757 A ,B	01-08-1979
		IT 1109775 B	23-12-1985
		JP 54110174 A	29-08-1979
		NL 7900547 A	26-07-1979

EPO FORM P0481

Für nähere Einzelheiten zu diesem Anhang : siehe Amtsblatt des Europäischen Patentamts, Nr.12/82

THIS PAGE BLANK (USPTO)